

J UM H6-47620

[Abstract]

Objective)

With respect to the exhaust gas purifying device to remove the particulate contained in the gas emitted from the internal combustion of diesel engines and the like, to provide the exhaust gas purifying device which is especially superior in durability.

Constitution)

In an exhaust-gas purifying device comprising:
a casing which is open for free passage to an internal combustion engine's exhaust side; and

a plurality of divided portions of the square-pillar shaped filter made of porous body of the honeycomb structure in which a plurality of gas passages are aligned in parallel in the axial direction, which are aligned so that said gas passage hole might be in agreement with the flow direction of exhaust gas, being build so as to be separated by sealing material in the inside of said casing,

a sealing material which is installed between the divided portions of a filter has bulk density of being 0.3 gr/cm^3 to 5.0 gr/cm^3 and thickness of being 1mm to 5mm is used and

the ratio of each side of: one side A; the other sides B of the end face of the formed filter; and a filter-length C of is set to 1.0:0.2 to 0.8:0.3 to 5.0

CLAIMS

[Utility model registration claim]

[Claim 1]

An exhaust-gas purifying device comprising:
a casing which is open for free passage to an internal combustion engine's exhaust side; and
a plurality of divided portions of the filter made of porous body of the honeycomb structure in which a plurality of gas passages are aligned in parallel in the axial direction, which are aligned so that said gas passage hole might be in agreement

with the flow direction of exhaust gas, being build so as to be separated by sealing material in the inside of said casing, said sealing material which was installed between the division parts of a filter has bulk density of being 0.3 gr/cm^3 to 5.0 gr/cm^3 and thickness of being 1mm to 5mm.

[Claim 2]

An exhaust-gas purifying device comprising:
a casing which is open for free passage to an internal combustion engine's exhaust side; and
a square pole-sectional shape filter constituted by combining the plurality of the division part of the filter which consists of the porous body to have honeycomb structure constituted by a plurality of gas passage in parallel with the axis direction, which is installed so that said gas passage hole might be in agreement with the flow direction of exhaust gas, being build so as to be separated by sealing material in the inside of said casing,
wherein the ratio of each side of one side A, the other sides B of the end face of the formed filter, and a filter-length C of is set to 1.0:0.2 to 0.8:0.3 to 5.0.

[0011]

In the present device, unlike the conventional filter which is composed of single filter, since the filter is constituted by division parts which are partitioned by the sealing material, influence of stress derived by thermal expansion or contraction which generated at the time of burning and eliminating the particulates collected at the filter is decreased and temperature increase accompanied by the generation of heat can be offset by the increase of thermal capacity due to the existence of sealing material.

Thus, temperature increase can be prevented, and damage can be prevented in beforehand. Hence, an exhaust-gas purifying device which can be continuously used with the increased number of the regenerating process is obtained.

Also, in the case of the square pole-shape filter constituted by combining the plurality of the filter which consists of the porous body so as to be separated by sealing material wherein the ratio of each side is defined as mentioned above, local irregular temperature increase accompanied with the burning of the particulates and subsequent generation of heat at the time of regeneration is prevented and, thus realizing a high-endurance exhaust-gas purifying device in which concentration of the stress at the specified portion of the honeycomb filter is not generated.

[0015]

The surface roughness of the cell wall (maximum height Ry) is set to be 10 μm or more because the convex and concave portion formed on the surface of the cell wall can collect fine particles efficiently although the porosity is set to be 55 % to 75 % and the average pore diameter is set to be 10 to 40 μm so as to reduce the pressure loss.

In the case of the surface roughness of the cell wall (maximum height Ry) being less than 10 μm , the effect of collecting the fine particles in the exhaust gas by the cell wall is not enough, thus not appropriate for the filter for collecting fine particles. Incidentally, the surface roughness of the cell wall (maximum height Ry) is preferably in a range of 20 to 100 μm .

(19)日本国特許庁 (J P)

(12) 公開実用新案公報 (U)

(11)実用新案出願公開番号

実開平6-47620

(43)公開日 平成6年(1994)6月28日

(51)Int.Cl. F 01 N 3/02	識別記号 3 0 1 Z C ZAB 3 3 1 T	府内整理番号 F I	技術表示箇所
----------------------------	--	---------------	--------

審査請求 未請求 請求項の数2(全2頁)

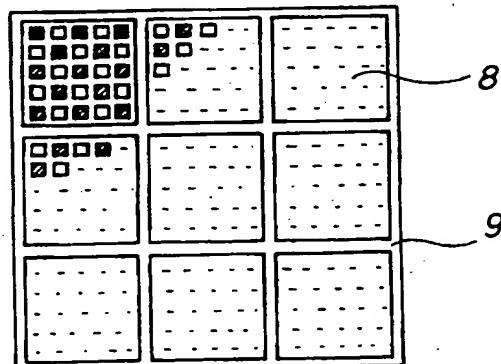
(21)出願番号 実願平4-73813	(71)出願人 000000158 イビデン株式会社 岐阜県大垣市神田町2丁目1番地
(22)出願日 平成4年(1992)10月22日	(72)考案者 成瀬 和也 岐阜県揖斐郡揖斐川町北方1の1 イビデン株式会社北工場内
	(74)代理人 弁理士 田中 宏 (外1名)

(54)【考案の名称】 排気ガス浄化装置

(57)【要約】 (修正有)

【目的】ディーゼルエンジン等の内燃機関から排出されるガス中に含まれるバティキュレートを除去するための排気ガス浄化装置に関し、特に耐久性を向上させた排気ガス浄化装置を提供する。

【構成】内燃機関の排気側の連通するケーシング内に、貫通孔によってハニカム構造をした多孔質体から成る四角柱状のフィルタの複数個をシール材9を介して連結して形成された四角柱状のフィルタを装着した排気ガス浄化装置において、シール材として、厚さ1mm～5mmで高密度が0.3gr/cm³～5.0gr/cm³を使用し、また、形成されたフィルタの端面の一辺A、他辺B及びフィルタの長さCの各辺の比が、1.0:0.2～0.8:0.3～5.0となるようにする。



1

【実用新案登録請求の範囲】

【請求項1】 内燃機関の排気側に連通するケーシング内に、軸線方向に平行な多数のガス通過孔によってハニカム構造体をした多孔質体から成るフィルタの分割部分の複数個を、前記ガス通過孔が排気ガスの流れ方向と一致するように、シール材で隔てて設置し、フィルタの分割部分の間に設置したシール材は厚さ1mm～5mmで高密度が0.3gr/cm³～5.0gr/cm³であることを特徴とする排気ガス浄化装置。

【請求項2】 内燃機関の排気側の連通するケーシング内に、軸線方向に平行な多数のガス通過孔によってハニカム構造体をした多孔質体から成る断面形状が四角柱状のフィルタの分割部分の複数個をシール材を介して連結して形成された四角柱状のフィルタを装着した排気ガス浄化装置において、形成されたフィルタの端面の一辺A、他辺B及びフィルタの長さCの各辺の比が、1.0:0.2～0.8:0.3～5.0となることを特徴*。

*とする排気ガス浄化装置。

【図面の簡単な説明】

【図1】本考案にかかる排気ガス浄化装置の説明図

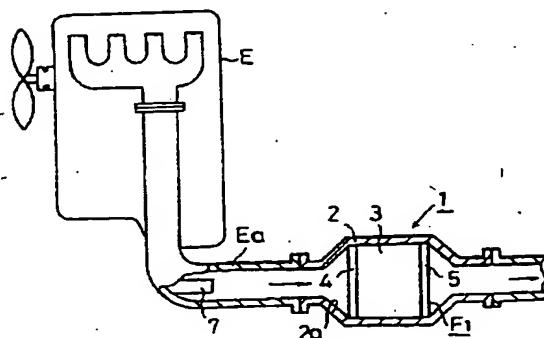
【図2】本考案で使用するハニカム・フィルターの正面図

【図3】本考案で使用するハニカム・フィルターの斜視図

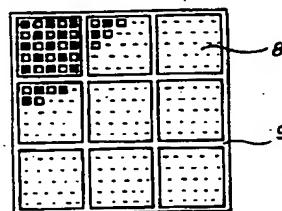
【符号の説明】

- | | |
|---|--------------|
| 1 | 排気ガス浄化装置 |
| 2 | ケーシング |
| 3 | ハニカム・フィルタ |
| 4 | フィルタのエンジン側端面 |
| 5 | フィルタの排気側端面 |
| 6 | 排気管 |
| 7 | バーナー |
| 8 | 分割部分 |
| 9 | シール材 |

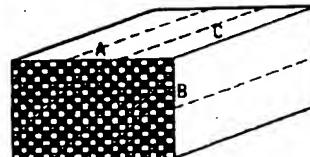
【図1】



【図2】



【図3】



【考案の詳細な説明】**【0001】****【産業上の利用分野】**

本考案は、ディーゼルエンジン等の内燃機関から排出されるガス中に含まれるパティキュレートを除去するための排気ガス浄化装置に関する、特に耐久性を向上させた排気ガス浄化装置に関する。

【0002】**【従来の技術】**

従来、この種の排気ガス浄化装置としては、内燃機関の排気側に連通する通路を備えたケーシング内に多孔質セラミック焼結体によって一体形成されたハニカム状の触媒担体と、その触媒担体に担持された触媒成分とからなるフィルタを配置し、内燃機関とフィルタとの間にバーナー等の熱源を配設したものが一般に知られている。そして、フィルタ内に所定量のパティキュレートを捕集した後、バーナー等によって加熱して捕集されたパティキュレートを燃焼して再生処理を行い、再びフィルタとして使用している。

【0003】

ところが、上述のようにフィルタを加熱して再生処理を行う場合、バーナーの位置は内燃機関側の同心円上にあるため、排気ガス流入側端面の中心部の温度が他の部位に比べて短時間で上昇する傾向にある。特に同一の材料によって一体形成されている前記触媒担体の場合では、触媒担体の中心部とその外周部との間、及び、触媒担体の両端面間で温度差を生じ易く、それに伴って触媒担体の周方向及び半径方向の応力（引っ張り応力又は圧縮応力）の増加によって、触媒担体が破壊に至る恐れがあった。そのため、フィルタ全体の耐久性が劣り、再生処理を何回も繰り返して行うことができないという問題があった。

【0004】

更に、バーナー又は／およびヒーターによってフィルタをパティキュレートの燃焼温度以上に加熱して、パティキュレートを燃焼除去する方法では、パティキュレートがフィルタに均一に捕集され、且つ、均一に燃焼しない限り、パティキュレートの燃焼発熱量がフィルタの各部位で異なり、そのためフィルタの各部位

に温度差を生ずることとなる。その結果、フィルタの各部位の熱膨張・収縮量に差異が生じ、フィルタの各部位の熱膨張・収縮量に差異が生ずるとフィルタの各部位に圧縮・引張り等の応力が生ずることとなり、これが繰返し行われることによりフィルタの劣化が進行して破壊に至ることとなる。

【0005】

又、フィルタ各部分のパティキュレート捕集量に差があったり、全体の捕集量が多過ぎるとパティキュレート燃焼発熱量が大きくなり、フィルタ耐熱温度を超えて上昇してしまい、フィルタが溶損したり破損したりすることとなる。

【0006】

以上のような欠点を解消するために、パティキュレート捕集量が過剰にならぬよう、フィルタの再生を頻繁に行うと、再生エネルギーが著しく増大してしまい実用化できないものとなってしまうという結果になる。

【0007】

従って、できるだけ再生回数を減少して再生効率を向上させることが必要であるが、再生回数を減少させるとパティキュレートのフィルタに捕集される量が増え、その結果、フィルタが目詰まりをおこし、排ガスの流れが急激に悪化してしまう。これを回避するために排気ガスを高圧でフィルタに送給すると、システム全体の効率を悪化させてしまう。

【0008】

更に、フィルタが大型になると、フィルタ各部位のパティキュレートが均一で、その燃焼発熱量が単位容積当たり一定の場合にはフィルタ中心部付近の温度が最も高くなるという傾向が生じる。このような問題の解決法としては、1) フィルタ中心部を空洞にする方法、2) フィルタセル壁厚さを中心部に向かって段階的に厚くする方法、等が提案されてきたが、1の方法では一体成形されたフィルタ中心部を空洞加工することにより素材ロスを発生させるだけではなく、中心部のシール構造に特別の配慮が必要になって来る。2) の方法ではダイス製作が難しいこと及び押出成形時に材料の均一な送給が難しくなり、成形歩留まりが悪くなるだけでなく、乾燥工程から焼成工程に至るまでに不良発生の増大をきたし実用化が困難という欠点を有する。

【0009】

【考案が解決しようとする課題】

本考案者は、上記のような事情に鑑み、この様な欠点を改良すべく種々検討した結果、本考案を完成したもので、その目的は、フィルタに捕集されたパティキュレートを燃焼除去することにより触媒担体の特定の部位に対する応力の集中を発生させることなく、耐久性の高い排気ガス浄化装置を提供するにある。

【0010】

【課題を解決するための手段】

本考案の要旨は、内燃機関の排気側の連通するケーシング内に、軸線方向に平行な多数のガス通過孔によってハニカム構造体をした多孔質体から成るフィルタの分割部分の複数個を、前記ガス通過孔が排気ガスの流れ方向と一致するようシール材で隔てて設置し、フィルタの分割部分の間に設置したシール材は厚さ1mm～5mmで嵩密度が 0.3 gr/cm^3 ～ 5.0 gr/cm^3 であることを特徴とする排気ガス浄化装置であり、また、内燃機関の排気側の連通するケーシング内に、貫通孔によってハニカム構造をした多孔質体から成る四角柱状のフィルタの複数個をシール材を介して連結して形成された四角柱状のフィルタを設置した排気ガス浄化装置において、形成されたフィルタの端面の一辺A、他辺B及びフィルタの長さCの各辺の比が、1.0：0.2～0.8：0.3～5.0となることを特徴とする排気ガス浄化装置である。

【0011】

すなわち、本考案においては、従来のように、単一のフィルタによりなるではなく、シール材で隔てられた分割部分で構成されているため、フィルタに捕集されたパティキュレートを燃焼除去する際に生じる熱膨張・収縮量にもとづく応力の影響を極力少なくし、かつ、発熱に伴う温度上昇もシール材の存在により熱容量が大となり、温度上昇を防止することができ、これによって損傷を未然に防止し、再生処理回数を増やし、連続使用可能な排気ガス浄化装置とすることができる。そして、フィルタの断面形状が四角形の場合には、多孔質体から成る四角柱状のフィルタの複数個をシール材を介して連結して形成された四角柱状のフィルタであって、その各辺の比を上記のように規定することによって、再生時のパ

ティキュレートの燃焼発熱に伴うハニカムフィルタの局部的な異常温度上昇を防止してハニカムフィルタの特定の部位に対する応力の集中を発生させることができない耐久力の高い排気ガス浄化装置とすることができた。

【0012】

本願考案において、フィルタの分割部分とは、従来、この種のフィルタに使用されている多孔質炭化珪素焼結体よりなり、ガス通過孔によってハニカム構造をなし、ガス通過孔の一方の端面が市松模様状に封孔され、該封孔された貫通孔の他方の端面が開口されており、また、一方の端面が開口された貫通孔の他方の端面が封孔されたフィルタを複数部分に分割したもので、ガスは一方の端面の開口面が封孔されたフィルタより導入され、隔壁を通過して浄化され他方の面の開口された貫通孔より排出されるものを分割したものである。そして、通常、この種のフィルタ孔より排出されるものを分割したものが、必ずしも等分でなくても良い。4等分～50等分程度に分割したものであるが、本考案においては、これを断面の大きさは約 40 cm^2 ～ 300 cm^2 であり、本考案においては、これを本考案ではこのフィルタの分割部分をシーリング材で一体としたものである。

そのシール材の厚さが 1 mm 以下ではシール効果が悪いので好ましくなく、 5 mm 以上ではスペース・ロスが大きくなり好ましくない。また、シール材の嵩密度については、 0.3 gr/cm^3 以下ではシール効果が悪いことおよび熱容量が小さくなり過ぎて好ましくなく、 5.0 gr/cm^3 以上になるとシステム全般等のセラミックス・パウダーとの混合物からなるシール材を使用することができる。

【0013】

フィルタの断面形状としては四角形、円形等がある。断面形状が四角形の場合、フィルタの分割部分の断面も四角形とし、フィルタの分割部分を組み立てて断面形状が四角形のフィルタとする。その際、断面の一辺Aを 1.0 としたとき、他辺Bが 0.2 よりも小さいとバーナー等による熱風でハニカムフィルタを均一に加熱することが難しくなり好ましくなく、辺Bが 0.8 以上にすることは再生時にフィルタの中心部付近に異常温度上昇がしやすくなり好ましくない。辺Bは

、フィルタの容積が6リットル以上の場合には辺Aが1に対して0.3前後とすることが好ましい。また、辺Aが1に対して長さ方向の辺Cが0.3よりも小さくなると、両端面の封孔効率が悪くなってしまうのみならず、端面積が大きくなつて均一加熱が難しく、5.0以上では軸方向の温度差が大きくなつてしまい好ましくない。辺Cは、フィルタ容積が6リットル以上の場合には1.0前後とすることが望ましい。

【0014】

本考案において、フィルタを形成する個々の分割部分とは、多孔質炭化珪素焼結体よりなり、また、シール材の材質としてはセラミック・ファイバー、耐熱鋼繊維等の纖維状のものと、炭化珪素、窒化タンゲステン等のセラミックス・パウダーとの混合物からなるシール材を使用することができる。そして、個々の分割部分のガス通過孔の一方の端面は封孔された孔と開口のままの孔とが互いに隣接して市松模様状をなし、封孔された孔の他の端面は開口し、開口している孔の他の面は封口してある。したがって、排気ガスは一方の端面の開口されたガス通過孔より導入され、隔壁を通過して浄化され他方の面の開口された貫通孔より排出されるもので、フィルタの分割部分の端面の大きさは約 $40\text{cm}^2 \sim 300\text{cm}^2$ であり、これをシール材を介して連結して先に規定した範囲内の大きさのフィルタになるように組立て、内燃機関の排気側に連通するケーシング内に装着する。

【0015】

本願考案を図面をもって具体的に説明する。

図1は本考案にかかる排気ガス浄化装置の説明図、図2は本考案のフィルタの正面図、図3はフィルタの分割部分で組み立てたフィルタの斜視図である。

図1において、排気ガス浄化装置1は金属性のケーシング2を備え、そのケーシング2の通路2aが内燃機関Eの排気管Eaに接続されている。このケーシング2内には排出ガスを浄化するためのハニカム・フィルタ3が配設され、そのハニカム・フィルタ3とケーシング2の通路2aの内壁との間にはセラミックファイバーまたはセラミックファイバー複合体からなる断熱支持体が充填されている。また、排気ガス浄化装置1の内燃機関側に排気管の同心円上に熱風を供給するバーナー7が設置されている。

【0016】

図2は本考案において使用するハニカム・フィルター3の正面図であり、図3は分割部分で組み立てたフィルタの斜視図でフィルタ断面の一方の辺をA、他方の辺をB、フィルタの長さ、すなわち、ガス通過孔の長さをCとする。

ハニカム・フィルター3は多孔質炭化珪素焼結体よりなる複数個の四角柱状の分割部分8をシール材9によって互いに連結して四角柱状に形成されている。それぞれの分割部分8は、軸線方向に平行に延びる多数のガス通過孔によってハニカム構造を呈し、各ガス通過孔の供給側及び排出側の何れか一端が市松模様状に封口されている。そして、ハニカム・フィルター3の各ガス通過孔の内面には白金族元素やその他の金属元素及びその酸化物等からなる酸化触媒が担持されている。したがって、内燃機関Eの排気ガスがケーシング2の供給側からハニカム・フルター3に導入されると、ガス通過孔の壁部によって排気ガス中のパティキュレートが濾過されると共に酸化触媒により酸化される。そして浄化された排気ガスがハニカム・フルター3から排出される。

【0017】

【実施例】

次に実施例をもって具体的に本発明を説明する。

実施例1

内燃機関の排気側のケーシング内に装着するハニカム・フルターとして、セル壁厚が $0.3\text{ mm}/\text{m}$ 、セル数 $200\text{ ケン}/\text{cm}^2$ で9個の等分割でそれが四角の分割部分を厚さ 5 mm で嵩密度 $3\text{ g}/\text{cm}^3$ のシール材を用いて長さ 150 mm 、断面積 $10,000\text{ mm}^2$ のハニカムフルターを造り、これをエンジンの排気ガス管中に取付けたところ、排気ガス中のパティキュレートはハニカムフィルターの単位体積(リットル)当たり 20 g 捕集され、前記のような再生処理を繰返し20回行ったところハニカムフィルターには全く以上は発生しなかった。

【0018】

実施例2

内燃機関の排気側のケーシング内に装着するハニカムフルターとして、端面の大きさが $3\text{ cm} \times 3\text{ cm}$ で長さが 20 cm のフィルタの分割部分40本を一辺に

4個、他の辺に10個をシーリング材を介して連結して構成した。各辺の比A:B:Cは1:0.4:0.5となる。

このようにして構成したフィルタを使用し、再生時パティキュレートを燃焼させても、特にフィルタ中心部等の局部的な以上温度上昇がなく、その結果、耐久性の高い排気ガス浄化装置が得られた。

【0019】

【考案の効果】

以上述べたように、本考案は、貫通孔によってハニカム構造をした多孔質体から成る四角柱状のフィルタの複数個をシール材を介して連結して端面の大きさ、及び、長さを特定の範囲になるように四角柱状のフィルタを形成することによって、再生時、パティキュレートを燃焼除去する際局部的な以上温度上昇を防止することができ、これによって耐久利よくの高い排気ガス浄化装置を得ることができた。

EXHAUST EMISSION CONTROL DEVICE

Patent Number: JP2003049627

Publication date: 2003-02-21

Inventor(s): NAKATANI KOICHIRO; HIROTA SHINYA

Applicant(s): TOYOTA MOTOR CORP

Requested Patent: JP2003049627

Application Number: JP20010241116 20010808

Priority Number(s):

IPC Classification: F01N3/02; B01D39/14; B01D53/94; F02D41/04; F02D43/00; F02D45/00

EC Classification:

Equivalents:

Abstract

PROBLEM TO BE SOLVED: To keep pressure loss of a particulate filter low.

SOLUTION: This exhaust emission control device has the particulate filter 22 for collecting particulates in exhaust gas. The particulate filter has a partition 54 defining passages 50 and 51. The partition is made of porous material containing pores having a predetermined average diameter. Ends of the partition are gathered and partially interconnected so that the end openings of the passages are small holes 55 and 56 having a flow channel cross section that is larger than the diameter of the pores of the partition but smaller than the flow channel cross section of an original passage.

Data supplied from the esp@cenet database - I2

(19)日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開2003-49627

(P2003-49627A)

(43)公開日 平成15年2月21日(2003.2.21)

(51)Int.Cl. ⁷	識別記号	F I	テーマコード(参考)
F 01 N 3/02	3 0 1	F 01 N 3/02	3 0 1 B 3 G 0 8 4
	3 2 1		3 2 1 A 3 G 0 9 0
B 01 D 39/14		B 01 D 39/14	3 2 1 Z 3 G 3 0 1
53/94		F 02 D 41/04	B 4 D 0 1 9
			3 5 5 4 D 0 4 8

審査請求 有 請求項の数14 O L (全 16 頁) 最終頁に統く

(21)出願番号 特願2001-241116(P2001-241116)

(71)出願人 000003207

トヨタ自動車株式会社

愛知県豊田市トヨタ町1番地

(22)出願日 平成13年8月8日(2001.8.8)

(72)発明者 中谷 好一郎

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動
車株式会社内

(72)発明者 広田 信也

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動
車株式会社内

(74)代理人 100077517

弁理士 石田 敏 (外2名)

最終頁に統く

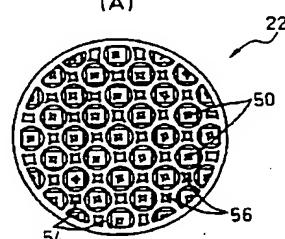
(54)【発明の名称】 排気浄化装置

(57)【要約】

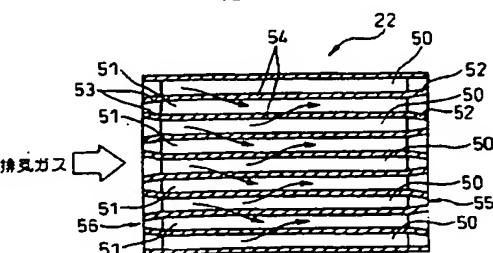
【課題】 パティキュレートフィルタの圧損を低く維持する。

【解決手段】 排気ガス中の微粒子を捕集するためのパティキュレートフィルタ22を具備する。パティキュレートフィルタが通路50, 51を画成する隔壁54を有する。隔壁が予め定められた平均細孔径の細孔を内包する多孔質の材料から形成されている。通路の端部開口が隔壁の細孔径よりも大きいが元の通路の流路断面積よりも狭い流路断面積を有する小孔55, 56となるように隔壁の端部分が寄せ集められてこの端部分同志が部分的に接続される。

図 1



(B)



【特許請求の範囲】

【請求項1】 排気ガス中の微粒子を捕集するためのバティキュレートフィルタを具備し、該バティキュレートフィルタが通路を画成する隔壁を有し、該隔壁が予め定められた平均細孔径の細孔を内包する多孔質の材料から形成されている排気浄化装置において、上記通路の端部開口が隔壁の細孔の細孔径よりも大きいが通路の流路断面積よりも狭い流路断面積を有する小孔となるように隔壁の端部分が寄せ集められて該端部分同志が部分的に接続されていることを特徴とする排気浄化装置。

【請求項2】 複数の通路を具備し、これら通路のうち一部の通路においては該通路を画成する隔壁の下流端部分が寄せ集められて該下流端部分同志が部分的に接続されて該通路の下流端開口が小孔とされ、残りの通路においては該通路を画成する隔壁の上流端部分が寄せ集められて該上流端部分同志が部分的に接続されて上流端開口が小孔とされていることを特徴とする請求項1に記載の排気浄化装置。

【請求項3】 複数の通路を具備し、これら通路のうち一部の通路においては該通路を画成する隔壁の下流端部分が寄せ集められて該下流端部分同志が部分的に接続されて該通路の下流端開口が小孔とされ、残りの通路においては該通路を画成する隔壁の上流端部分が寄せ集められて該上流端部分同志が接続されて該上流端開口が閉塞されていることを特徴とする請求項1に記載の排気浄化装置。

【請求項4】 複数の通路を具備し、これら通路のうち一部の通路においては該通路を画成する隔壁の上流端部分が寄せ集められて該上流端部分同志が部分的に接続されて該通路の上流端開口が小孔とされ、残りの通路においては該通路を画成する隔壁の下流端部分が寄せ集められて該下流端部分同志が接続されて該下流端開口が閉塞されていることを特徴とする請求項1に記載の排気浄化装置。

【請求項5】 上記隔壁の寄せ集められた上流端部分に微粒子を酸化することができる酸化物質が担持されていることを特徴とする請求項2～4のいずれか1つに記載の排気浄化装置。

【請求項6】 微粒子を酸化することができる酸化物質が隔壁に担持されており、上記隔壁の寄せ集められた上流端部分に担持されている酸化物質の量が上記隔壁の寄せ集められた下流端部分に担持されている酸化物質の量よりも多いことを特徴とする請求項2～4のいずれか1つに記載の排気浄化装置。

【請求項7】 上記隔壁の寄せ集められた端部分の壁面のうち上流側の壁面に担持された酸化物質の量が下流側の壁面に担持された酸化物質の量よりも多いことを特徴とする請求項5または6に記載の排気浄化装置。

【請求項8】 バティキュレートフィルタの温度を上昇するための処理を実行するように構成されていることを

特徴とする請求項5～7のいずれか1つに記載の排気浄化装置。

【請求項9】 周囲に過剰酸素が存在するとNO_xを取り込んで該NO_xを保持し且つ周囲の酸素濃度が低下すると保持しているNO_xを放出するNO_x吸放出剤をバティキュレートフィルタ上に担持することを特徴とする請求項5または6に記載の排気浄化装置。

【請求項10】 バティキュレートフィルタ上に貴金属触媒を担持したことを特徴とする請求項5または6に記載の排気浄化装置。

【請求項11】 上記酸化物質が周囲に過剰酸素が存在すると酸素を取り込んで酸素を保持し且つ周囲の酸素濃度が低下すると保持している酸素を活性酸素の形で放出する活性酸素放出剤であり、該活性酸素放出剤がバティキュレートフィルタ上に微粒子が付着したときに活性酸素を放出させ、放出された活性酸素によりバティキュレートフィルタ上に付着した微粒子を酸化するようにしたことを特徴とする請求項10に記載の排気浄化装置。

【請求項12】 上記活性酸素放出剤がアルカリ金属またはアルカリ土類金属または希土類または遷移金属からなることを特徴とする請求項11に記載の排気浄化装置。

【請求項13】 上記アルカリ金属およびアルカリ土類金属がカルシウムよりもイオン化傾向の高い金属からなることを特徴とする請求項12に記載の排気浄化装置。

【請求項14】 排気ガスの一部または全体の空燃比を一時的にリッチにすることによりバティキュレートフィルタ上に付着した微粒子を酸化させるようにしたことを特徴とする請求項11に記載の排気浄化装置。

30 【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明は排気浄化装置に関する。

【0002】

【従来の技術】 内燃機関から排出される排気ガス中の微粒子を捕集するためのバティキュレートフィルタが公知である。こうしたバティキュレートフィルタとしては多孔質の材料からハニカム構造体を形成し、このハニカム構造体の複数の通路（以下、フィルタ通路と称す）のうち幾つかのフィルタ通路をその上流端にて栓で塞ぐと共に残りのフィルタ通路をその下流端にて栓で塞ぎ、バティキュレートフィルタに流入した排気ガスがフィルタ通路を形成している壁（以下、フィルタ隔壁と称す）を必ず通ってバティキュレートフィルタから流出するようにしたもののが知られている。このタイプのバティキュレートフィルタが特開平9-94434号公報に開示されている。

【0003】

【発明が解決しようとする課題】 このタイプのバティキュレートフィルタによれば排気ガスは必ずフィルタ隔壁

を通り、その後にパティキュレートフィルタから流出するのでパティキュレートフィルタの微粒子捕集率は比較的高い。しかしながらパティキュレートフィルタ本体とは別体の栓を用いてフィルタ通路を閉塞する必要があり、したがって生産性が悪く、コストが高い。また図3(A)に示すように排気ガスの一部が栓に衝突するので排気ガスはフィルタ通路内に流入しづらい。さらに栓近傍からフィルタ通路に流入する排気ガスは該フィルタ通路の入口近傍で乱流となるのでこれによっても排気ガスはフィルタ通路内に流入しづらい。さらに図3(B)に示すようにフィルタ通路の出口近傍においても乱流が形成され、排気ガスが流出しづらい。こうしたことからパティキュレートフィルタの圧損が高い。そこで本発明の目的はパティキュレートフィルタの圧損を低く維持することにある。

【0004】

【課題を解決するための手段】上記課題を解決するための1番目の発明では、排気ガス中の微粒子を捕集するためのパティキュレートフィルタを具備し、該パティキュレートフィルタが通路を画成する隔壁を有し、該隔壁が予め定められた平均細孔径の細孔を内包する多孔質の材料から形成されている排気浄化装置において、上記通路の端部開口が隔壁の細孔の細孔径よりも大きいが通路の流路断面積よりも狭い流路断面積を有する小孔となるよう隔壁の端部分が寄せ集められて該端部分同志が部分的に接続されている。

【0005】2番目の発明では1番目の発明において、複数の通路を具備し、これら通路のうち一部の通路においては該通路を画成する隔壁の下流端部分が寄せ集められて該下流端部分同志が部分的に接続されて該通路の下流端開口が小孔とされ、残りの通路においては該通路を画成する隔壁の上流端部分が寄せ集められて該上流端部分同志が部分的に接続されて上流端開口が小孔とされている。

【0006】3番目の発明では1番目の発明において、複数の通路を具備し、これら通路のうち一部の通路においては該通路を画成する隔壁の下流端部分が寄せ集められて該下流端部分同志が部分的に接続されて該通路の下流端開口が小孔とされ、残りの通路においては該通路を画成する隔壁の上流端部分が寄せ集められて該上流端部分同志が接続されて該上流端開口が閉塞されている。

【0007】4番目の発明では1番目の発明において、複数の通路を具備し、これら通路のうち一部の通路においては該通路を画成する隔壁の上流端部分が寄せ集められて該上流端部分同志が部分的に接続されて該通路の上流端開口が小孔とされ、残りの通路においては該通路を画成する隔壁の下流端部分が寄せ集められて該下流端部分同志が接続されて該下流端開口が閉塞されている。

【0008】5番目の発明では2~4番目の発明において、上記隔壁の寄せ集められた上流端部分に微粒子を酸

化することができる酸化物質が担持されている。

【0009】6番目の発明では2~4番目の発明において、微粒子を酸化することができる酸化物質が隔壁に担持されており、上記隔壁の寄せ集められた上流端部分に担持されている酸化物質の量が上記隔壁の寄せ集められた下流端部分に担持されている酸化物質の量よりも多い。

【0010】7番目の発明では5または6番目の発明において、上記隔壁の寄せ集められた端部分の壁面のうち上流側の壁面に担持された酸化物質の量が下流側の壁面に担持された酸化物質の量よりも多い。

【0011】8番目の発明では5~7番目の発明において、パティキュレートフィルタの温度を上昇するための処理を実行するように構成されている。

【0012】9番目の発明では5または6番目の発明において、周囲に過剰酸素が存在するとNO_xを取り込んで該NO_xを保持し且つ周囲の酸素濃度が低下すると保持しているNO_xを放出するNO_x吸放出剤をパティキュレートフィルタ上に担持する。

【0013】10番目の発明では5または6番目の発明において、パティキュレートフィルタ上に貴金属触媒を担持した。

【0014】11番目の発明では10番目の発明において、上記酸化物質が周囲に過剰酸素が存在すると酸素を取り込んで酸素を保持し且つ周囲の酸素濃度が低下すると保持している酸素を活性酸素の形で放出する活性酸素放出剤であり、該活性酸素放出剤がパティキュレートフィルタ上に微粒子が付着したときに活性酸素を放出させ、放出された活性酸素によりパティキュレートフィルタ上に付着した微粒子を酸化するようにした。

【0015】12番目の発明では11番目の発明において、上記活性酸素放出剤がアルカリ金属またはアルカリ土類金属または希土類または遷移金属からなる。

【0016】13番目の発明では12番目の発明において、上記アルカリ金属およびアルカリ土類金属がカルシウムよりもイオン化傾向の高い金属からなる。

【0017】14番目の発明では13番目の発明において、排気ガスの一部または全体の空燃比を一時的にリッチにすることによりパティキュレートフィルタ上に付着した微粒子を酸化させる。

【0018】

【発明の実施の形態】以下、図面を参照して本発明の第1実施例を説明する。図1(A)はパティキュレートフィルタの端面図であり、図1(B)はパティキュレートフィルタの縦断面図である。図1(A)および図1(B)に示したようにパティキュレートフィルタ22はハニカム構造をなしており、互いに平行をなして延びる複数個の排気流通路50、51を具備する。

【0019】これら排気流通路はその下流端においてテーパー壁(以下、下流側テーパー壁と称す)52によりその

流路断面積がその他の領域の排気流通路の流路断面積よりも小さくされた排気ガス流入通路50と、その上流端においてテーパ壁（以下、上流側テーパ壁と称す）53によりその流路断面積がその他の領域の排気流通路の流路断面積よりも小さくされた排気ガス流出通路51とにより構成される。

【0020】詳しくは後に説明するが下流側テーパ壁52はパティキュレートフィルタ22の排気ガス流入通路50を画成する隔壁の下流端隔壁部分を寄せ集めてその一部同志が接続されることにより形成されている。一方、上流側テーパ壁53はパティキュレートフィルタ22の排気ガス流出通路51を画成する隔壁の上流端隔壁部分を寄せ集めてその一部同志が接続されることにより形成されている。

【0021】したがって排気流通路のうち一部の排気流通路50はその下流端にて下流側テーパ壁52によりその流路断面積よりも小さい開口面積を有する小孔55を有し、残りの排気通路51はその上流端にて上流側テーパ壁53によりその流路断面積よりも小さい開口面積を有する小孔56を有する。

【0022】第1実施例ではこれら排気ガス流入通路50および排気ガス流出通路51は薄肉の隔壁54を介して交互に配置される。云い換えると排気ガス流入通路50および排気ガス流出通路51は各排気ガス流入通路50が4つの排気ガス流出通路51により包囲され、各排気ガス流出通路51が4つの排気ガス流入通路50により包囲されるように配置される。すなわち隣接する2つの排気流通路のうち一方の排気流通路50はその下流端にて下流側テーパ壁52によりその流路断面積が小さくされ、他方の排気流通路51はその上流端にて上流側テーパ壁53によりその流路断面積が小さくされている。

【0023】パティキュレートフィルタ22は予め定められた平均径の細孔を内包する例えばコーナーライトのような多孔質材料から形成されており、したがって排気ガス流入通路50内に流入した排気ガスは図1(B)において矢印で示したように周囲の隔壁54の細孔を通って隣接する排気ガス流出通路51内に流入する。もちろんテーパ壁52、53も隔壁54と同じ材料から形成されているので排気ガスは図2(A)に示したように上流側テーパ壁53の細孔を通って排気ガス流出通路51内に流入することができ、また図2(B)に示したように下流側テーパ壁52の細孔を通って流出することができる。

【0024】また排気ガスは上流側テーパ壁53の先端に形成された小孔56を介しても排気ガス流出通路51内に流入することができ、下流側テーパ壁52の先端の小孔55を介しても流出することができる。

【0025】なお本発明においてテーパ壁52、53の先端に形成された小孔55、56の大きさはテーパ壁52、53の細孔径よりも大きい。また小孔56、55の

大きさはパティキュレートフィルタ22に単位時間当たりに流入する微粒子の量とパティキュレートフィルタ22の微粒子捕集率とから算出されるパティキュレートフィルタ22から流出する微粒子の量が許容量以下となるように決定される。云い換えれば本発明によれば目標とする微粒子捕集率に応じて小孔55、56の大きさを変えることによりパティキュレートフィルタ22の微粒子捕集率と圧損の値とを容易に変更することができる。

【0026】ところで上流側テーパ壁53は排気ガス流出通路51の流路断面積が徐々に小さくなるように上流へ向かって円錐状に狭まる形状をしている。したがって4つの上流側テーパ壁53により囲まれて形成される排気ガス流入通路50の上流端は排気ガス流入通路50の流路断面積が徐々に大きくなるように上流へ向かって円錐状に広がる形状をしている。これによれば図3(A)に示したように排気ガス流入通路の入口開口が構成されている場合に比べて排気ガスはパティキュレートフィルタに流入しやすい。

【0027】すなわち図3(A)に示したパティキュレートフィルタでは排気ガス流出通路の上流端が栓72により閉塞される。この場合、73で示したように排気ガスの一部が栓72に衝突するのでパティキュレートフィルタの圧損が大きくなる。また栓72近傍から排気ガス流入通路に流入する排気ガスは74で示したように入口近傍にて乱流となるのでこれによっても排気ガスは排気ガス流入通路内に流入しづらくなる。このためパティキュレートフィルタの圧損がさらに大きくなる。

【0028】一方、本発明のパティキュレートフィルタ22では図2(A)に示したように排気ガスは乱流となることなく排気ガス流入通路50に流入することができる。このため本発明によれば排気ガスはパティキュレートフィルタ22に流入しやすい。したがってパティキュレートフィルタ22の圧損は低い。

【0029】さらに図3に示したパティキュレートフィルタでは排気ガス中の微粒子は栓72の上流端面およびその近傍の隔壁の表面に多く堆積しやすい。これは排気ガスが栓72に衝突し、しかも栓72近傍にて排気ガスが乱流となることに起因する。これが本発明のパティキュレートフィルタ22では上流側テーパ壁53が円錐状であるので排気ガスが強く衝突する上流端面が存在せず、しかも上流端面近傍にて排気ガスは乱流とはならない。したがって本発明によれば微粒子がパティキュレートフィルタ22の上流端の領域に多く堆積することはない、パティキュレートフィルタ22の圧損が高くなることはない。

【0030】一方、下流側テーパ壁52は排気ガス流入通路50の流路断面積が徐々に小さくなるように下流へ向かって円錐状に狭まる形状をしている。したがって4つの下流側テーパ壁52により囲まれて形成される排気ガス流出通路51の下流端は排気ガス流出通路51の流

50

路断面積が徐々に大きくなるように下流へ向かって円錐状に広がる形状をしている。これによれば図3(B)に示したように排気ガス流出通路の出口開口が構成されている場合に比べて排気ガスはバティキュレートフィルタから出しやすい。

【0031】すなわち図3(B)に示したバティキュレートフィルタでは排気ガス流入通路の下流端が栓70により閉塞され、排気ガス流出通路はその出口開口まで直線的に延びる。この場合、排気ガス流出通路の出口開口から流出した排気ガスの一部が栓70の下流端面に沿って流れ、したがって排気ガス流出通路の出口開口近傍にて乱流71が形成される。このように乱流が形成されると排気ガスは排気ガス流出通路から出しやすくなる。

【0032】一方、本発明のバティキュレートフィルタ22では図2(B)に示したように排気ガスは乱流となることなく排気ガス流出通路51の端部の出口開口から流出することができる。このため本発明によれば排気ガスはバティキュレートフィルタ22から比較的出しやすい。したがってこれによってもバティキュレートフィルタ22の圧損が低い値とされる。

【0033】なおテーパ壁はバティキュレートフィルタ22の外側に向かって徐々に狭くなる形状であれば円錐状以外の形状、例えば四角錐状であってもよい。

【0034】ところでバティキュレートフィルタの圧損は潜在的に低いほど好ましい。また例えばバティキュレートフィルタが内燃機関に搭載されている場合、内燃機関の運転制御はバティキュレートフィルタの潜在的な圧損を考慮して設計されるので内燃機関の運転中においてバティキュレートフィルタの圧損が高くなつて潜在的に達成可能な値からはずれると内燃機関全体としてはその性能が低下してしまう。

【0035】このようにバティキュレートフィルタにおいてはその圧損が潜在的に低く、さらにその使用中においてその圧損が高くなつたとしても潜在的に達成可能な値から大きくずれないようにすることがその性能上は重要である。

【0036】そこで本発明によれば上述したようにバティキュレートフィルタの排気流通路の上流端領域を画成する隔壁をテーパ状の壁とすることにより排気ガスが排気流通路に流入するときに乱流となることを防止し、これによりバティキュレートフィルタ22の圧損が潜在的に低くなるようにしている。

【0037】また上述したようにバティキュレートフィルタ22の排気流通路の上流端領域を画成する隔壁がテーパ状の壁とされることにより当該テーパ状の壁の壁面には微粒子は堆積しづらくなる。すなわちバティキュレートフィルタ22の使用中においてテーパ状の壁の壁面上に微粒子が堆積して排気流通路に流入する排気ガス流が乱流となつてしまふことが抑制されている。これにより本発明によればバティキュレートフィルタ22の

使用中において圧損が高くなつたとしても潜在的に達成可能な値から大きくずれることが抑制される。

【0038】ところで排気ガス中には微粒子以外にも燃料が燃焼した後に残る無機質や不燃性残留物（以下、アッシュと称す）が含まれている。したがってバティキュレートフィルタ22にはこうしたアッシュも流入し、排気ガス流入通路50内にアッシュが堆積する。

【0039】排気ガス流入通路50内に堆積するアッシュの量（以下、堆積アッシュ量と称す）が多くなるとバティキュレートフィルタ22の圧損が上昇する。上述したようにバティキュレートフィルタ22においてはその使用中において圧損が高くなつたとしても潜在的に達成可能な値から大きくずれないようになることがその性能上は重要である。そしてこうするためには堆積アッシュ量を少なくすることが必要であり、これに加えて排気ガス流入通路50内に堆積したアッシュを排除することができれば好ましい。

【0040】本発明のバティキュレートフィルタ22では下流側テーパ壁52に小孔55が形成されているので排気ガス流入通路50に流入したアッシュは小孔55を介して流出することができる。このため排気ガス流入通路50内にアッシュが堆積することが抑制されるのでバティキュレートフィルタ22の圧損が高くなつたとしても潜在的に達成可能な値から大きくずれることが抑制される。

【0041】また排気ガス流入通路50内に堆積しているアッシュの量が多くなると下流側テーパ壁52の小孔55および上流側テーパ壁53の小孔56を介して流出する排気ガスの量が多くなる。したがって排気ガス流入通路50内に新たに堆積するアッシュの量が少なくなるのでバティキュレートフィルタ22の圧損が高くなつたとしても潜在的に達成可能な値から大きくずれることが抑制される。

【0042】さらに排気ガス流入通路50内に堆積しているアッシュや微粒子の量が多くなると排気ガス流入通路50内の圧力が増大するとその圧力により排気ガス流入通路50内に堆積しているアッシュが下流領域へと移動せしめられ、最終的には小孔55から排出される。したがってバティキュレートフィルタ22の圧損が高くなつたとしても潜在的に達成可能な値から大きくずれることが抑制される。また排気ガス流入通路50内に堆積しているアッシュが排気ガス流入通路50内の圧力によりバティキュレートフィルタ22から排出されるので本実施例によればアッシュをバティキュレートフィルタ22から排出するための特別な処理を実行する必要が少なくなる。

【0043】さらに排気ガス流入通路50内に堆積しているアッシュや微粒子の量が多くなると排気ガスは隔壁54を通過しづらくなり、したがって排気ガス流入通路50内の圧力は高くなる。このとき下流側テーパ壁52

の小孔55および上流側テーパ壁53の小孔56から流入する排気ガスの量が多くなる。したがって排気ガス流入通路50内の圧力が高くなつたとしてもパティキュレートフィルタ22の圧損が潜在的に達成可能な値から大きくずれることが抑制される。

【0044】またパティキュレートフィルタ22内に多量の微粒子が堆積されるとこれら微粒子が一気に燃焼したときにその燃焼熱によりパティキュレートフィルタ22が溶損する可能性がある。しかしながら本発明によればパティキュレートフィルタ22内に多量の微粒子が堆積されることはないのでパティキュレートフィルタ22が微粒子の燃焼熱により溶損せしめられることが抑制される。

【0045】次にパティキュレートフィルタの製造方法について簡単に説明する。始めにコージライトなどの多孔質材料から図4に示したような円筒形のハニカム構造体80が押出成形される。次に図5に示した型90がハニカム構造体80の端面に押し付けられる。

【0046】図5(A)に示したように型90は円錐状の複数の突起91を有する。図5(B)には1つの突起91を示した。型90は所定の排気流通路それぞれに突起91が挿入されるようにしてハニカム構造体80の端面に押し付けられる。このとき所定の排気流通路を形成する隔壁の端部分が寄せ集められて当該端部分同志が部分的に接続され、テーパ壁と小孔とが形成される。

【0047】次いでハニカム構造体が乾燥せしめられる。次いでハニカム構造体が焼成せしめられる。こうしてパティキュレートフィルタ22が形成される。

【0048】上述したようにパティキュレートフィルタ22の排気流通路の端部は隔壁54と同じ多孔質材料にて構成されたテーパ壁52, 53によって狭くされている。したがってパティキュレートフィルタ22の排気流通路50, 51の端部を狭くすることは上述したようにハニカム構造体80の端面に型90を押し付けるという極めて簡単な方法により達成される。

【0049】なお型90をハニカム構造体80の端面に押し付ける工程はハニカム構造体が乾燥せしめられた後に実行されてもよい。あるいはハニカム構造体80が焼成された後にハニカム構造体80の端部分を軟化し、その後、この軟化せしめられた端部分に型90を押し付けるようにしてもよい。なおこの場合にはその後にハニカム構造体80の端部分が再び焼成される。

【0050】ところで上述したように本発明のパティキュレートフィルタ22においてはその使用中において上流側テーパ壁53に微粒子は堆積しづらい。とはいえたる上流側テーパ壁53に微粒子が堆積することもありうる。この場合、パティキュレートフィルタ22の使用中においてその圧損が高くなつてしまふ。上述したようにパティキュレートフィルタ22においてはその使用中において圧損が潜在的に達成可能な値から大きくずれないよう

にすることがその性能上は重要である。そしてパティキュレートフィルタ22の圧損がその使用中において微粒子の堆積により潜在的に達成可能な値から大きくずれないようにするためにはパティキュレートフィルタ22から微粒子を排除する必要がある。

【0051】そこで本発明では上流側テーパ壁53に微粒子を酸化除去することができる酸化物質を担持させ、上流側テーパ壁53に堆積した微粒子を酸化除去するようとする。これによれば上流側テーパ壁53に捕集された微粒子は継続的に酸化除去されるので上流側テーパ壁53上に多量の微粒子が堆積することはない。したがつてパティキュレートフィルタ22の使用中において圧損が高くなつたとしても潜在的に達成可能な値から大きくずれることが抑制される。

【0052】このように本発明によればパティキュレートフィルタ22の圧損を潜在的に低くするために排気ガス流出通路51の上流端をテーパ状の多孔質の壁とするという構成から特に生じる問題、すなわちパティキュレートフィルタ使用中において圧損が達成可能な値から大きくずれるという問題が回避される。

【0053】なお本実施例では酸化物質はパティキュレートフィルタ22全体、すなわち上流側テーパ壁53のみならず隔壁54および下流側テーパ壁52にも担持される。また酸化物質は上流側テーパ壁53、下流側テーパ壁52、および隔壁54の壁面のみならずその内部の細孔壁にも担持される。また本実施例では単位体積当たりに上流側テーパ壁53に担持させる酸化物質の量は単位体積当たりに隔壁54および下流側テーパ壁52に担持させる酸化物質の量よりも多くされる。

【0054】ところでパティキュレートフィルタ22のテーパ壁52, 53は排気ガスの流れに対する向きの理由から隔壁54に比べて排気ガスを通しやすい。すなわち単位面積当たりのテーパ壁52, 53を通過する排気ガス量は単位面積当たりの隔壁54を通過する排気ガス量よりも多い。したがって堆積する可能性のある微粒子の量は隔壁54よりもテーパ壁52, 53のほうが多く、テーパ壁52, 53は隔壁54よりも微粒子により閉塞されやすい。

【0055】そこで単位体積当たりにテーパ壁52, 53に担持させる酸化物質の量は単位体積当たりに隔壁54に担持させる酸化物質の量よりも多くされる。これによればテーパ壁52, 53において単位時間当たりに酸化除去可能な微粒子量が隔壁54において単位時間当たりに酸化除去可能な微粒子量よりも多くなる。したがつてテーパ壁52, 53に微粒子が多量に堆積することが防止される。

【0056】またテーパ壁52, 53に酸化物質を多く担持させることにより若干ではあるがテーパ壁52, 53を排気ガスが通過しづらくなる。このため排気ガスは50 テーパ壁52, 53と隔壁54とを比較的均等に通過す

るようになる。斯くしてテーパ壁52、53に微粒子が多量に堆積することが防止される。しかもこれによればパティキュレートフィルタ22のテーパ壁52、53と隔壁54とが微粒子の捕集のために効率良く利用される。

【0057】ところで微粒子はテーパ壁52、53の壁面のうち上流側の壁面に多く堆積する。すなわちテーパ壁52、53はその下流側の壁面よりも上流側の壁面のほうが閉塞されやすい。そこで単位体積当たりにテーパ壁52、53に担持させる酸化物質の量が下流側の壁面よりも上流側の壁面のほうが多くされる。これによればテーパ壁52、53の細孔が微粒子により閉塞されることが防止される。

【0058】次にパティキュレートフィルタ22に担持される酸化物質について詳細に説明する。第1実施例では各排気ガス流入通路50および各排気ガス流出通路51の周壁面、すなわち各隔壁54の両側表面上、テーパ壁52、53の両側表面上、に全面に亘って例えばアルミニナからなる担体の層が形成されており、この担体上に貴金属触媒と、周囲に過剰酸素が存在すると酸素を取り込んで酸素を保持し且つ周囲の酸素濃度が低下すると保持している酸素を活性酸素の形で放出する活性酸素放出剤とが担持されている。第1実施例の酸化物質はこの活性酸素放出剤である。

【0059】第1実施例では貴金属触媒として白金Ptが用いられており、活性酸素放出剤としてカリウムK、ナトリウムNa、リチウムLi、セシウムCs、ルビジウムRbのようなアルカリ金属、バリウムBa、カルシウムCa、ストロンチウムSrのようなアルカリ土類金属、ランタンLa、イットリウムY、セリウムCeのような希土類、鉄Feのような遷移金属、およびズズSnのような炭素族元素から選ばれた少なくとも一つが用いられている。

【0060】なお活性酸素放出剤としてはカルシウムCaよりもイオン化傾向の高いアルカリ金属またはアルカリ土類金属、すなわちカリウムK、リチウムLi、セシウムCs、ルビジウムRb、バリウムBa、ストロンチウムSrを用いることが好ましい。

【0061】次にパティキュレートフィルタ22による排気ガス中の微粒子除去作用について担体上に白金PtおよびカリウムKを担持させた場合を例にとって説明するが他の貴金属、アルカリ金属、アルカリ土類金属、希土類、遷移金属を用いても同様な微粒子除去作用が行われる。

【0062】例えばパティキュレートフィルタ22に流入する排気ガスが空気過剰のもとで燃焼が行われる圧縮着火式内燃機関から排出されるガスであるとして説明するとパティキュレートフィルタ22に流入する排気ガスは多量の過剰空気を含んでいる。すなわち吸気通路および燃焼室5内に供給された空気と燃料との比を排気ガス

の空燃比と称すると圧縮着火式内燃機関では排気ガスの空燃比はリーンとなっている。また圧縮着火式内燃機関の燃焼室内ではNOが発生するので排気ガス中にはNOが含まれている。また燃料中には硫黄成分Sが含まれており、この硫黄成分Sは燃焼室内で酸素と反応してSO₂となる。したがって排気ガス中にはSO₂が含まれている。このため過剰酸素、NOおよびSO₂を含んだ排気ガスがパティキュレートフィルタ22の排気ガス流入通路50内に流入することになる。

【0063】図6(A)および(B)は排気ガス流入通路50の内周面上に形成された担体層の表面の拡大図を模式的に表わしている。なお図6(A)および(B)において60は白金Ptの粒子を示しており、61はカリウムKを含んでいる活性酸素放出剤を示している。

【0064】上述したように排気ガス中には多量の過剰酸素が含まれているので排気ガスがパティキュレートフィルタ22の排気ガス流入通路50内に流入すると図6(A)に示したようにこれら酸素O₂がO₂₋またはO²⁻の形で白金Ptの表面に付着する。一方、排気ガス中のNOは白金Ptの表面上でO₂₋またはO²⁻と反応し、NO₂となる(2NO+O₂→2NO₂)。次いで生成されたNO₂の一部は白金Pt上で酸化されつつ活性酸素放出剤61内に吸収され、カリウムKと結合しながら図6(A)に示したように硝酸イオンNO₃₋の形で活性酸素放出剤61内に拡散し、硝酸カリウムKNO₃を生成する。

【0065】一方、上述したように排気ガス中にはSO₂も含まれており、このSO₂もNOと同様なメカニズムにより活性酸素放出剤61内に吸収される。すなわち上30述したように酸素O₂がO₂₋またはO²⁻の形で白金Ptの表面に付着しており、排気ガス中のSO₂は白金Ptの表面でO₂₋またはO²⁻と反応してSO₃となる。次いで生成されたSO₃の一部は白金Pt上でさらに酸化されつつ活性酸素放出剤61内に吸収され、カリウムKと結合しながら硫酸イオンSO₄²⁻の形で活性酸素放出剤61内に拡散し、硫酸カリウムK₂SO₄を生成する。このようにして活性酸素放出剤61内には硝酸カリウムKNO₃および硫酸カリウムK₂SO₄が生成される。

【0066】一方、燃焼室5内においては主にカーボンCからなる微粒子が生成され、したがって排気ガス中にはこれら微粒子が含まれている。排気ガス中に含まれているこれら微粒子は排気ガスがパティキュレートフィルタ22の排気ガス流入通路50内を流れているとき、あるいは排気ガス流入通路50から排気ガス流出通路51に向かうときに図6(B)において62で示したように担体層の表面、例えば活性酸素放出剤61の表面上に接触し、付着する。

【0067】このように微粒子62が活性酸素放出剤61の表面上に付着すると微粒子62と活性酸素放出剤6501との接触面では酸素濃度が低下する。酸素濃度が低下

すると酸素濃度の高い活性酸素放出剤6 1内との間で濃度差が生じ、斯くして活性酸素放出剤6 1内の酸素が微粒子6 2と活性酸素放出剤6 1との接触面に向けて移動しようとする。その結果、活性酸素放出剤6 1内に形成されている硝酸カリウムKNO₃がカリウムKと酸素OとNOとに分解され、酸素Oが微粒子6 2と活性酸素放出剤6 1との接触面に向かい、その一方でNOが活性酸素放出剤6 1から外部に放出される。外部に放出されたNOは下流側の白金Pt上において酸化され、再び活性酸素放出剤6 1内に吸収される。

【0068】またこのとき活性酸素放出剤6 1内に形成されている硫酸カリウムK₂SO₄もカリウムKと酸素OとSO₄²⁻とに分解され、酸素Oが微粒子6 2と活性酸素放出剤6 1との接触面に向かい、その一方でSO₄²⁻が活性酸素放出剤6 1から外部に放出される。外部に放出されたSO₄²⁻は下流側の白金Pt上において酸化され、再び活性酸素放出剤6 1内に吸収される。ただし硫酸カリウムK₂SO₄は安定で分解しづらいので硫酸カリウムK₂SO₄よりも活性酸素を放出しづらい。

【0069】また活性酸素放出剤6 1は上述したようにNO_xを硝酸イオンNO₃⁻の形で吸収するときにも酸素との反応過程において活性な酸素を生成し放送出する。同様に活性酸素放出剤6 1は上述したようにSO₂を硫酸イオンSO₄²⁻の形で吸収するときにも酸素との反応過程において活性な酸素を生成し放送出する。

【0070】ところで微粒子6 2と活性酸素放出剤6 1との接触面に向かう酸素Oは硝酸カリウムKNO₃や硫酸カリウムK₂SO₄のような化合物から分解された酸素である。化合物から分解された酸素Oは高いエネルギーを有しており、極めて高い活性を有する。したがって微粒子6 2と活性酸素放出剤6 1との接触面に向かう酸素は活性酸素Oとなっている。同様に活性酸素放出剤6 1におけるNO_xと酸素との反応過程、或いはSO₂と酸素との反応過程にて生成される酸素も活性酸素となっている。これら活性酸素Oが微粒子6 2に接触すると微粒子6 2は短時間(数秒～数十分)のうちに輝炎を発することなく酸化せしめられ、微粒子6 2は完全に消滅する。したがって微粒子6 2がパティキュレートフィルタ22上に堆積することはほとんどない。

【0071】従来のようにパティキュレートフィルタ22上に積層状に堆積した微粒子が燃焼せしめられるときにはパティキュレートフィルタ22が赤熱し、火炎を伴って燃焼する。このような火炎を伴う燃焼は高温でないと持続せず、したがってこのような火炎を伴なう燃焼を持続させるためにはパティキュレートフィルタ22の温度を高温に維持しなければならない。

【0072】これに対して本発明では微粒子6 2は上述したように輝炎を発すことなく酸化せしめられ、このときパティキュレートフィルタ22の表面が赤熱するこ

ともない。すなわち云い換えると本発明では従来に比べてかなり低い温度でもって微粒子6 2が酸化除去せしめられている。したがって本発明による輝炎を発しない微粒子6 2の酸化による微粒子除去作用は火炎を伴う従来の燃焼による微粒子除去作用と全く異なっている。

【0073】ところで白金Ptおよび活性酸素放出剤6 1はパティキュレートフィルタ22の温度が高くなるほど活性化するのでパティキュレートフィルタ22上において単位時間当たりに輝炎を発することなく酸化除去可能な酸化除去可能微粒子量はパティキュレートフィルタ22の温度が高くなるほど増大する。

【0074】図8の実線は単位時間当たりに輝炎を発することなく酸化除去可能な酸化除去可能微粒子量Gを示している。なお図8において横軸はパティキュレートフィルタ22の温度TFを示している。単位時間当たりにパティキュレートフィルタ22に流入する微粒子の量を流入微粒子量Mと称するとこの流入微粒子量Mが酸化除去可能な微粒子Gよりも少ないとき、すなわち図8の領域Iにあるときにはパティキュレートフィルタ22に流入した全ての微粒子がパティキュレートフィルタ22に接触する短時間(数秒から数十分)のうちにパティキュレートフィルタ22上において輝炎を発することなく酸化除去せしめられる。

【0075】これに対して流入微粒子量Mが酸化除去可能な微粒子量Gよりも多いとき、すなわち図8の領域IIにあるときには全ての微粒子を酸化するには活性酸素量が不足している。図7(A)～(C)はこのような場合の微粒子の酸化の様子を示している。すなわち全ての微粒子を酸化するには活性酸素量が不足している場合には図7(A)に示したように微粒子6 2が活性酸素放出剤6 1上に付着すると微粒子6 2の一部のみが酸化され、十分に酸化されなかった微粒子部分が担体層上に残留する。次いで活性酸素量が不足している状態が継続すると次から次へと酸化されなかった微粒子部分が担体層上に残留し、その結果、図7(B)に示したように担体層の表面が残留微粒子部分6 3により覆われるようになる。

【0076】担体層の表面が残留微粒子部分6 3により覆われると白金PtによるNO_x、SO₂の酸化作用および活性酸素放出剤6 1による活性酸素の放出作用が行われなくなるために残留微粒子部分6 3は酸化されることなくそのまま残り、斯くして図7(C)に示したように残留微粒子部分6 3の上に別の微粒子6 4が次から次へと堆積する。すなわち微粒子が積層状に堆積することになる。

【0077】このように微粒子が積層状に堆積すると微粒子6 4はもはや活性酸素Oにより酸化されることがなく、したがってこの微粒子6 4上にさらに別の微粒子が次から次へと堆積する。すなわち流入微粒子量Mが酸化除去可能な微粒子量Gよりも多い状態が継続するとパティキュレートフィルタ22上には微粒子が積層状に堆積

し、斯くして排気ガス温を高温にするか、或いはバティキュレートフィルタ22の温度を高温にしない限り、堆積した微粒子を着火燃焼させることができなくなる。

【0078】このように図8の領域Iでは微粒子はバティキュレートフィルタ22上において輝炎を発することなく短時間のうちに酸化せしめられ、図8の領域IIでは微粒子がバティキュレートフィルタ22上に積層状に堆積する。したがって微粒子がバティキュレートフィルタ22上に積層状に堆積しないようにするために流入微粒子量Mが常時、酸化除去可能微粒子量Gよりも少ない必要がある。

【0079】図8から判るように本発明の実施例で用いられているバティキュレートフィルタ22ではバティキュレートフィルタ22の温度TFがかなり低くても微粒子を酸化させることが可能であり、したがって流入微粒子量Mおよびバティキュレートフィルタ22の温度TFは流入微粒子量Mが酸化除去可能微粒子量Gよりも常時、少なくなるように維持されている。

【0080】このように流入微粒子量Mが酸化除去可能微粒子量Gよりも常時、少ないとバティキュレートフィルタ22上に微粒子がほとんど堆積せず、斯くして背圧がほとんど上昇しない。

【0081】一方、前述したようにいったん微粒子がバティキュレートフィルタ22上において積層状に堆積するとたとえ流入微粒子量Mが酸化除去可能微粒子量Gよりも少なくなったとしても活性酸素O₂により微粒子を酸化させることは困難である。しかしながら酸化されなかった微粒子部分が残留し始めているとき、すなわち微粒子が一定限度以下しか堆積していないときに流入微粒子量Mが酸化除去可能微粒子量Gよりも少なくなるとこの残留微粒子部分は活性酸素O₂により輝炎を発することなく酸化除去される。

【0082】次に本発明の第2実施例のバティキュレートフィルタについて説明する。図9に第2実施例のバティキュレートフィルタを示した。図9(A)はバティキュレートフィルタの端面図であり、図9(B)はバティキュレートフィルタの縦断面図である。第2実施例のバティキュレートフィルタ22の構成は第1実施例のバティキュレートフィルタの構成と基本的に同一である。したがって以下において説明していない第2実施例の構成および作用は第1実施例のそれと同様である。

【0083】第2実施例のバティキュレートフィルタ22では下流側テーパ壁52の先端には第1実施例の下流側テーパ壁52と同様に小孔55が形成されている。しかしながら上流側テーパ壁53の先端には小孔は形成されていない。すなわち排気ガス流出通路51は上流側テーパ壁53により完全に閉塞されている。したがって第2実施例のバティキュレートフィルタ22の微粒子捕集率は第1実施例のそれよりも高い。

【0084】第2実施例においては排気ガス流入通路5

0内にアッシュや微粒子が堆積して排気ガスが隔壁54を通過しづらくなつたとしても、排気ガス流入通路50内に新たに流入した排気ガスは小孔55を介してバティキュレートフィルタ22から流出することができる。したがって本実施例によればバティキュレートフィルタ22の圧損が高くなつたとしても潜在的に達成可能な値から大きくずれることが抑制される。

【0085】また第2実施例においては排気ガス流入通路50内に堆積しているアッシュや微粒子の量が多くなつて排気ガス流入通路50内の圧力が上昇するとその圧力によりアッシュは小孔55を介してバティキュレートフィルタ22から排出される。したがって本実施例によればバティキュレートフィルタ22内に堆積しているアッシュの量が常に少なく維持されるのでアッシュをバティキュレートフィルタ12から排除するための特別な処理をする必要が少ない。

【0086】さらに第2実施例においては排気ガス流入通路50内に堆積している微粒子の量が多くなつて排気ガスが隔壁54を通過しづらくなると排気ガス流入通路50内に新たに流入する微粒子は小孔55を介してバティキュレートフィルタ22から流出する。すなわちバティキュレートフィルタ22内に堆積している微粒子の量は或る一定量以下に維持されている。これによれば多量の微粒子がバティキュレートフィルタ22内にて一気に燃焼することがなく、したがって微粒子の燃焼熱によりバティキュレートフィルタ22が溶損することが抑制される。

【0087】さらに第2実施例のバティキュレートフィルタ22には酸化物質が担持されているので堆積微粒子は徐々に酸化除去される。したがって堆積微粒子量が多くなつて微粒子がバティキュレートフィルタ22に捕集されることなく出し始め、結果的にバティキュレートフィルタ22に新たに捕集される微粒子の量(以下、捕集微粒子量と称す)が少なくなつたときにも堆積微粒子は酸化物質により酸化除去され続けている。このように堆積微粒子が酸化除去されれば捕集微粒子量が増大し、微粒子はバティキュレートフィルタ22に捕集されるので結果的にはバティキュレートフィルタ22に捕集されずにそこから流出する微粒子の量は少ない。

【0088】なお排気ガス流入通路50内に堆積したアッシュが排気ガス流入通路50内に圧力によりバティキュレートフィルタ22から排出される直前においては排気ガス流入通路50内に圧力が一時的に高くなることがある。第1実施例によればこのときバティキュレートフィルタ22に新たに到来する排気ガスは上流側テーパ壁53の小孔56を介して排気ガス流出通路51を通り、バティキュレートフィルタ22から流出するので排気ガス流入通路50内の圧力がこれ以上高くなることはない。

【0089】しかしながら第2実施例ではアッシュがバ

ティキュレートフィルタ22から排出されるまでは排気ガス流入通路50内の圧力、すなわちバティキュレートフィルタ22の圧損が一時的にではあるが高くなり続ける可能性がある。したがって第2実施例のバティキュレートフィルタはその圧損が一時的に高くなつたとしてもバティキュレートフィルタ22の性能上問題ない場合、或いはより高い微粒子捕集率が要求されている場合に有効である。

【0090】また第1実施例に関連して説明した製造方法を利用して排気ガス流出通路51を上流側テーパ壁53により完全に閉塞するためには型90をハニカム構造体80の上流側の端面に押し付ける程度を大きくすればよい次に本発明の第3実施例のバティキュレートフィルタについて説明する。図10に第3実施例のバティキュレートフィルタを示した。図10(A)はバティキュレートフィルタの端面図であり、図10(B)はバティキュレートフィルタの縦断面図である。第3実施例のバティキュレートフィルタ22の構成は第1実施例のバティキュレートフィルタの構成と基本的に同一である。したがって以下では第1実施例のバティキュレートフィルタの構成とは異なる構成のみについて説明する。

【0091】第3実施例のバティキュレートフィルタ22では上流側テーパ壁53の先端には第1実施例の上流側テーパ壁52を同様に小孔56が形成されている。しかしながら下流側テーパ壁52の先端には小孔は形成されていない。すなわち排気ガス流入通路50は下流側テーパ壁52により完全に閉塞されている。したがって第3実施例のバティキュレートフィルタ22の微粒子捕集率は第1実施例のそれよりも高い。

【0092】第3実施例においては排気ガス流入通路50内にアッシュや微粒子が堆積して排気ガスが隔壁54を通過しづらくなつたとしても、バティキュレートフィルタ22に新たに到来する排気ガスは上流側テーパ壁53の小孔56を介してバティキュレートフィルタ22から流出することができる。したがって本実施例によればバティキュレートフィルタの圧損が高くなつたとしても潜在的に達成可能な値から大きくずれることができない。

【0093】また第3実施例においては上述したように排気ガス流入通路50内にアッシュや微粒子が堆積して排気ガスが隔壁54を通過しづらくなつたとすると上流側テーパ壁53の小孔56を介してバティキュレートフィルタ22から流出する排気ガスの量が多くなる。すなわちバティキュレートフィルタ22に新たに到来するアッシュの一部が上流側テーパ壁53の小孔56を介してバティキュレートフィルタ22から排出される。したがって排気ガス流入通路50内に堆積するアッシュの量が許容量以上になるまでにかかる時間が長くなるのでバティキュレートフィルタ22内に堆積したアッシュを排除するための特別な処理をする必要が少なくなる。

【0094】さらに第3実施例においては上述したように排気ガス流入通路50内にアッシュや微粒子が堆積して排気ガスが隔壁54を通過しづらくなつたとすると上流側テーパ壁53の小孔56を介してバティキュレートフィルタ22から流出する排気ガスの量が多くなる。すなわちバティキュレートフィルタ22に新たに到来する微粒子の一部が上流側テーパ壁53の小孔56を介してバティキュレートフィルタ22から排出される。したがって排気ガス流入通路50内に堆積する微粒子の量が許容量以上になるまでにかかる時間が長くなるのでバティキュレートフィルタ22が微粒子の燃焼熱により溶損せしめられる可能性が低減される。

【0095】もちろん第3実施例のバティキュレートフィルタ22には酸化物質が担持されているので排気ガス流入通路50内に堆積する微粒子の量が許容量以上となるまでにかかる時間が長ければそれまでに微粒子は酸化物質により酸化除去されるので結局のところ堆積微粒子量が許容量以上となることが抑制される。

【0096】なお第3実施例のバティキュレートフィルタ22は排気ガス中のアッシュの量が極めて少なく且つ潜在的な圧損が第1実施例における潜在的な圧損よりも高くてもバティキュレートフィルタ22の性能上問題ない場合、或いはより高い微粒子捕集率が要求されている場合に有効である。

【0097】また第1実施例に関連して説明した製造方法を利用して排気ガス流入通路50を下流側テーパ壁52により完全に閉塞するためには型90をハニカム構造体80の下流側の端面に押し付ける程度を大きくすればよい。

【0098】最後に上述したバティキュレートフィルタ22を内燃機関に搭載したときの内燃機関の制御について説明する。図11は本発明のバティキュレートフィルタ22を搭載した圧縮着火式内燃機関を示している。なお本発明のバティキュレートフィルタは火花点火式内燃機関にも搭載可能である。

【0099】図11を参照すると、1は機関本体、2はシリンダブロック、3はシリンダヘッド、4はピストン、5は燃焼室、6は電気制御式燃料噴射弁、7は吸気弁、8は吸気ポート、9は排気弁、10は排気ポートを夫々示す。吸気ポート8は対応する吸気枝管11を介してサージタンク12に連結され、サージタンク12は吸気ダクト13を介して排気ターボチャージャ14のコンプレッサ15に連結される。

【0100】吸気ダクト13内にはステップモータ16により駆動されるスロットル弁17が配置され、さらに吸気ダクト13周りには吸気ダクト13内を流れる吸入空気を冷却するための冷却装置18が配置される。図11に示した内燃機関では冷却装置18内に機関冷却水が導かれ、この機関冷却水により吸入空気が冷却される。

一方、排気ポート10は排気マニホールド19および排気

管20を介して排気ターボチャージャ14の排気ターピン21に連結され、排気ターピン21の出口は排気管20aを介してバティキュレートフィルタ22を内蔵したケーシング23に連結される。

【0101】排気マニホールド19とサージタンク12とは排気ガス再循環（以下、EGR）通路24を介して互いに連結され、EGR通路24内には電気制御式EGR制御弁25が配置される。またEGR通路24周囲にはEGR通路24内を流れるEGRガスを冷却するための冷却装置26が配置される。図11に示した内燃機関では冷却装置26内に機関冷却水が導かれ、この機関冷却水によりEGRガスが冷却される。

【0102】一方、各燃料噴射弁6は燃料供給管6aを介して燃料リザーバ、いわゆるコモンレール27に連結される。このコモンレール27内へは電気制御式の吐出量可変な燃料ポンプ28から燃料が供給され、コモンレール27内に供給された燃料は各燃料供給管6aを介して燃料噴射弁6に供給される。コモンレール27にはコモンレール27内の燃料圧を検出するための燃料圧センサ29が取り付けられ、燃料圧センサ29の出力信号に基づいてコモンレール27内の燃料圧が目標燃料圧となるように燃料ポンプ28の吐出量が制御される。

【0103】電子制御ユニット30はデジタルコンピュータからなり、双方向性バス31により互いに接続されたROM（リードオンリーメモリ）32、RAM（ランダムアクセスメモリ）33、CPU（マイクロプロセッサ）34、入力ポート35および出力ポート36を具備する。燃料圧センサ29の出力信号は対応するAD変換器37を介して入力ポート35に入力される。またバティキュレートフィルタ22にはバティキュレートフィルタ22の温度を検出するための温度センサ39が取り付けられ、この温度センサ39の出力信号は対応するAD変換器37を介して入力ポート35に入力される。

【0104】アクセルペダル40にはアクセルペダル40の踏込量しに比例した出力電圧を発生する負荷センサ41が接続され、負荷センサ41の出力電圧は対応するAD変換器37を介して入力ポート35に入力される。さらに入力ポート35にはクランクシャフトが例えば30°回転する毎に出力バルスを発生するクランク角センサ42が接続される。一方、出力ポート36は対応する駆動回路38を介して燃料噴射弁6、スロットル弁駆動用ステップモータ16、EGR制御弁25、および燃料ポンプ28に接続される。

【0105】ところで上述したようにいったん微粒子がバティキュレートフィルタ22上において積層状に堆積するとたとえ流入微粒子量Mが酸化除去可能微粒子量Gよりも少なくなったとしても活性酸素O₂により微粒子を酸化させることは困難である。特に機関始動直後はバティキュレートフィルタ22の温度TFは低く、したがってこのときには流入微粒子量Mのほうが酸化除去可能微

粒子量Gよりも多くなる。

【0106】しかしながら酸化されなかった微粒子部分が残留し始めているとき、すなわち微粒子が一定限度以下しか堆積していないときに流入微粒子量Mが酸化除去可能微粒子量Gよりも少なくなるとこの残留微粒子部分は活性酸素O₂により輝炎を発することなく酸化除去される。

【0107】したがって流入微粒子量Mが酸化除去可能微粒子量Gよりも通常少くなり、かつ流入微粒子量Mが一時的に酸化除去可能微粒子量Gよりも多くなったとしても図7（B）に示したように担体層の表面が残留微粒子部分63により覆われないように、すなわち流入微粒子量Mが酸化除去可能微粒子量Gよりも少なくなったときに酸化除去しうる一定限度以下の量の微粒子しかバティキュレートフィルタ22上に積層しないように流入微粒子量Mおよびバティキュレートフィルタ22の温度TFを維持する。

【0108】ところがこのように流入微粒子量Mおよびバティキュレートフィルタ22の温度TFを制御しているとしてもバティキュレートフィルタ22上に微粒子が積層状に堆積する場合がある。このような場合には排気ガスの一部または全体の空燃比を一時的にリッチにすることによりバティキュレートフィルタ22上に堆積した微粒子を輝炎を発することなく酸化させることができる。

【0109】すなわち排気ガスの空燃比がリーンである状態が一定期間に亘って継続すると白金Pt上に酸素が多量に付着し、このために白金Ptの触媒作用が低下してしまう。ところが排気ガスの空燃比をリッチにして排気ガス中の酸素濃度を低下させると白金Ptから酸素が除去され、斯くして白金Ptの触媒作用が回復する。これにより排気ガスの空燃比をリッチにすると活性酸素放出剤61から外部に活性酸素O₂が一気に放出されやすくなる。斯くして一気に放出された活性酸素O₂により堆積している微粒子が酸化されやすい状態に変質せしめられると共に微粒子が活性酸素により輝炎を発することなく燃焼除去される。斯くして排気ガスの空燃比をリッチとすると全体として酸化除去可能微粒子量Gが増大する。

【0110】なおこの場合、バティキュレートフィルタ22上において微粒子が積層状に堆積したときに排気ガスの空燃比をリッチにしてもよいし、微粒子が積層状に堆積しているか否かに係わらず周期的に排気ガスの空燃比をリッチにしてもよい。

【0111】排気ガスの空燃比をリッチにする方法としては例えば機関負荷が比較的低いときにEGR率（EGRガス量／（吸入空気量+EGRガス量））が6.5パーセント以上となるようにスロットル弁17の開度およびEGR制御弁25の開度を制御し、このとき燃焼室5内における平均空燃比がリッチになるように噴射量を制御する方法を用いることができる。

21

【0112】ところで上述したようにバティキュレートフィルタ22に酸化除去することができないほど微粒子が堆積したときに排気ガスの空燃比をリッチにすることにより微粒子を酸化除去するようしている場合、第1実施例のバティキュレートフィルタ22はその上流領域への炭化水素の付着が防止されるという点で優れている。すなわち排気ガスの空燃比をリッチとすると炭化水素がバティキュレートフィルタ22に流入する。このときバティキュレートフィルタ22には上流側ほど炭化水素が付着しやすい。

【0113】ここでバティキュレートフィルタ22は上流領域ほどその温度が低いので付着した炭化水素は消費されずらく、徐々に堆積してしまう傾向にある。ところが本発明ではバティキュレートフィルタ22の上流領域の部分に多くの酸化物質が担持されているので炭化水素は堆積することなく良好に消費される。斯くてバティキュレートフィルタ22の上流領域が炭化水素により閉塞されることが防止される。

【0114】以上説明した内燃機関の運転制御ルーチンの一例を図12に示した。図12を参照するとまず初めにステップ100において燃焼室5内の平均空燃比をリッチにすべきか否かが判別される。燃焼室5内の平均空燃比をリッチにする必要がないときには流入微粒子量Mが酸化除去可能微粒子量Gよりも少なくなるようにステップ101においてスロットル弁17の開度が制御され、ステップ102においてEGR制御弁25の開度が制御され、ステップ103において燃料噴射量が制御される。

【0115】一方、ステップ100において燃焼室5内の平均空燃比をリッチにすべきであると判別されたときにはEGR率が65パーセント以上になるようにステップ104においてスロットル弁17の開度が制御され、ステップ105においてEGR制御弁25の開度が制御され、燃焼室5内の平均空燃比がリッチとなるようにステップ106において燃料噴射量が制御される。

【0116】ところで燃料や潤滑油はカルシウムCaを含んでおり、したがって排気ガス中にカルシウムCaが含まれている。このカルシウムCaはSO₄²⁻が存在すると硫酸カルシウムCaSO₄を生成する。この硫酸カルシウムCaSO₄は固体であって高温になんでも熱分解しない。したがって硫酸カルシウムCaSO₄が生成されるとこの硫酸カルシウムCaSO₄によってバティキュレートフィルタ22の細孔が閉塞されてしまい、その結果、排気ガスがバティキュレートフィルタ22内を流れづらくなる。

【0117】この場合、活性酸素放出剤61としてカルシウムCaよりもイオン化傾向の高いアルカリ金属またはアルカリ土類金属、例えばカリウムKを用いると活性酸素放出剤61内に拡散するSO₄²⁻はカリウムKと結合して硫酸カリウムK₂SO₄を形成し、カルシウムCaは

22

SO₄²⁻と結合することなくバティキュレートフィルタ22の隔壁54を通過して排気ガス流出通路51内に流出する。したがってバティキュレートフィルタ22の細孔が目詰まりすることがなくなる。したがって前述したように活性酸素放出剤61としてはカルシウムCaよりもイオン化傾向の高いアルカリ金属またはアルカリ土類金属、すなわちカリウムK、リチウムLi、セシウムCs、ルビジウムRb、バリウムBa、ストロンチウムSrを用いることが好ましいことになる。

【0118】また本発明はバティキュレートフィルタ22の両側面上に形成された担体の層上に白金Ptのような貴金属のみを担持した場合にも適用することができる。ただしこの場合には酸化除去可能微粒子量Gを示す実線は図8に示す実線に比べて若干、右側に移動する。この場合には白金Ptの表面上に保持されるNO_xまたはSO₂から活性酸素が放出される。

【0119】また活性酸素放出剤としてNO_xまたはSO₂を吸着保持し、これら吸着されたNO_xまたはSO₂から活性酸素を放出しうる触媒を用いることもできる。

【0120】

【発明の効果】本発明によればバティキュレートフィルタの通路は隔壁の端部分が寄せ集められてこの端部分同志が部分的に接続されることによりその流路断面積が小さくされている。このように通路の端部が寄せ集められた隔壁の端部分により画成されることにより排気ガスは乱流を生じることなく通路内に流入し、或いは通路から流出するのでバティキュレートフィルタの圧損は低い。

【0121】さらに本発明によれば通路の端部には小孔が存在するのでバティキュレートフィルタ内に堆積している微粒子やアッシュの量が多くなるとバティキュレートフィルタに新たに到来する微粒子やアッシュはこの小孔を介してバティキュレートフィルタから排出される。したがってこのことからもバティキュレートフィルタの圧損は低い値に維持される。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明のバティキュレートフィルタを示す図である。

【図2】本発明のバティキュレートフィルタの一部を示す図である。

【図3】従来のバティキュレートフィルタを示す図である。

【図4】ハニカム構造体を示す図である。

【図5】型を示す図である。

【図6】微粒子の酸化作用を説明するための図である。

【図7】微粒子の堆積作用を説明するための図である。

【図8】酸化除去可能微粒子量とバティキュレートフィルタの温度との関係を示す図である。

【図9】第2実施例のバティキュレートフィルタを示す図である。

50

【図10】第3実施例のバティキュレートフィルタを示す図である。

【図11】本発明のバティキュレートフィルタを搭載した内燃機関を示す図である。

【図12】機関の運転を制御するためのフローチャート*

*である。

【符号の説明】

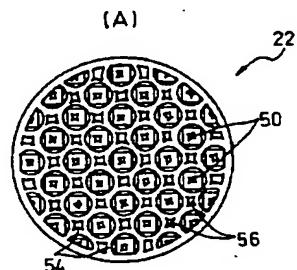
22…バティキュレートフィルタ

50, 51…排気流通路

52, 53…テーパ壁

【図1】

図1



(B)

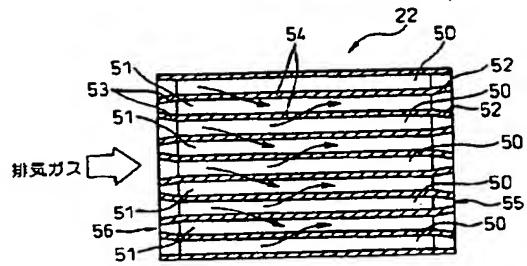
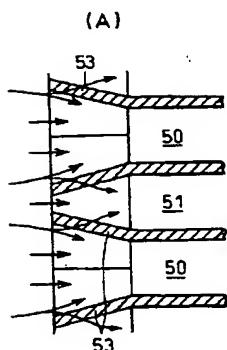
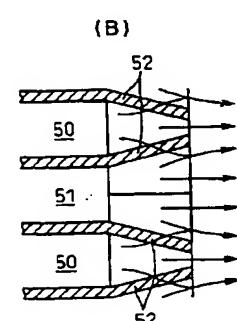


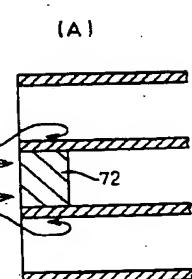
図2



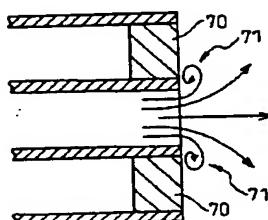
【図8】



【図3】



(B)



【図5】

図5

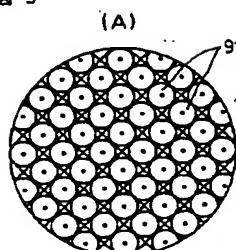
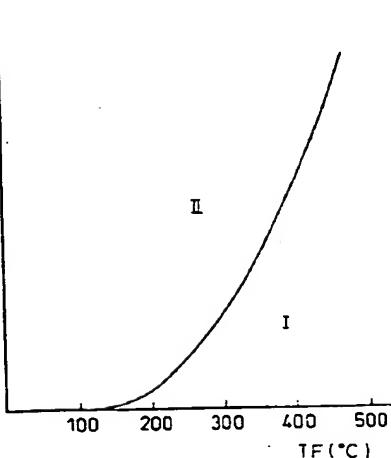
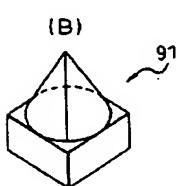
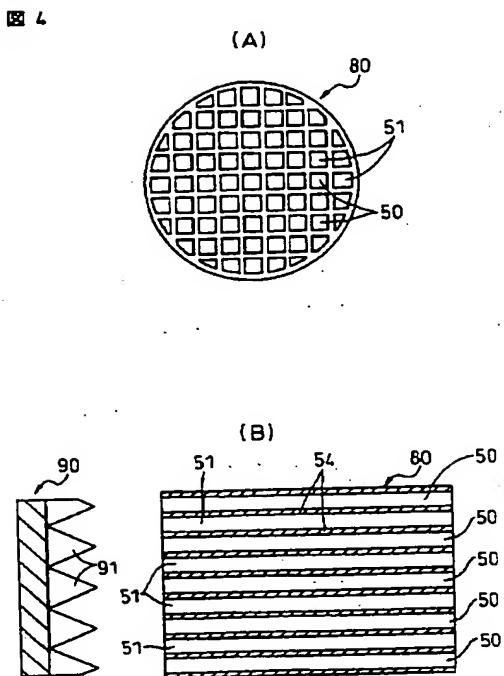


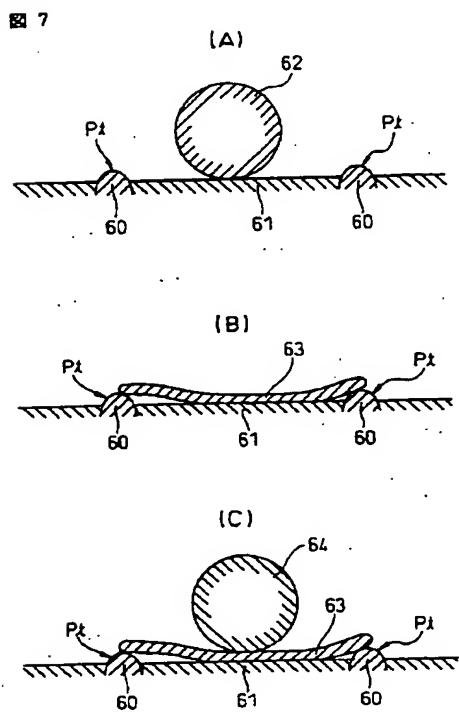
図8
酸化除去可能
微粒子量G
(g/sec)



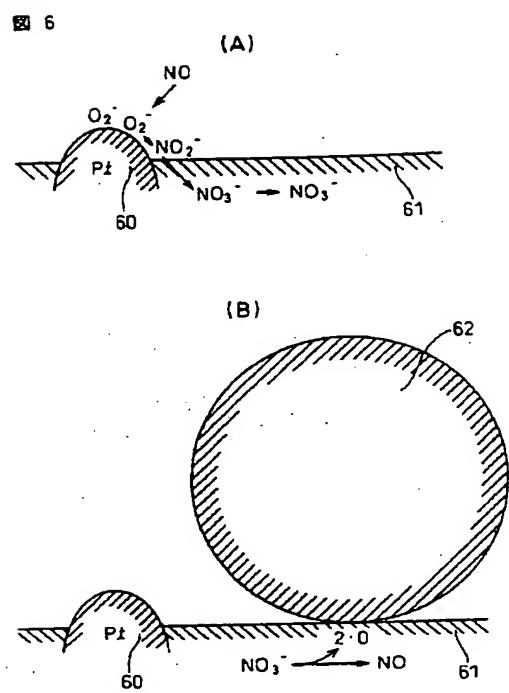
[图4]



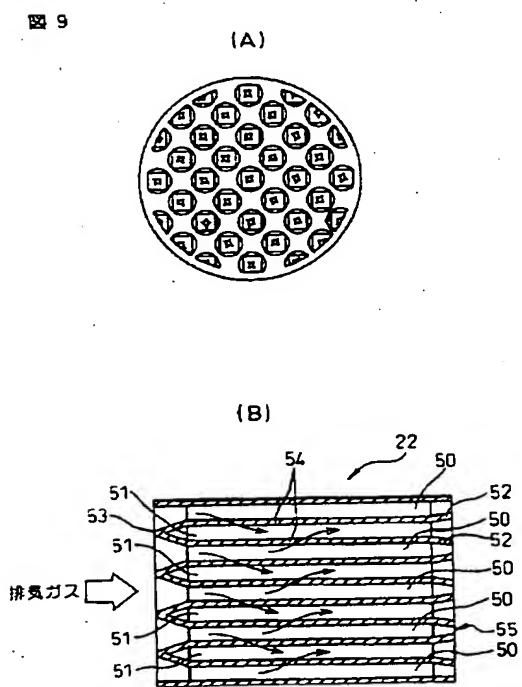
〔図7〕



(图6)

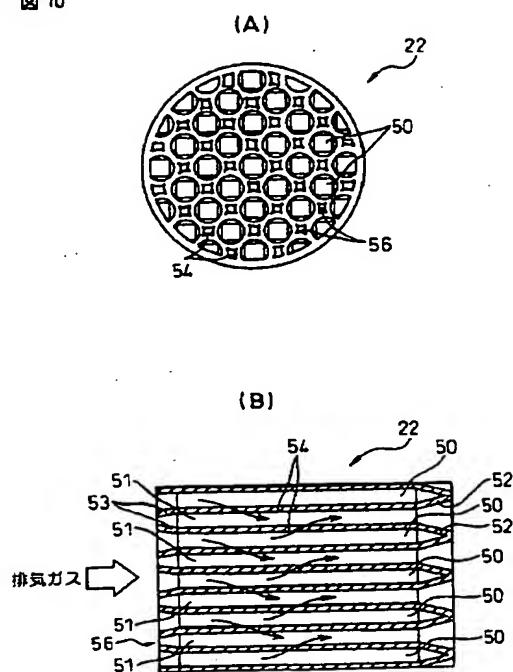


[図9]

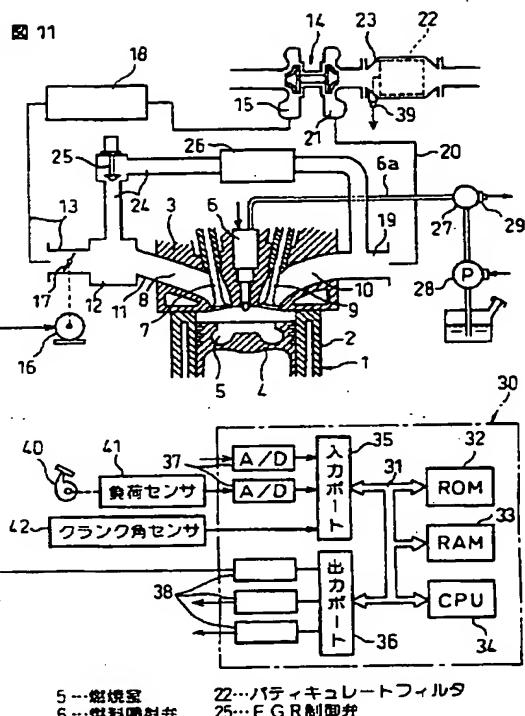


【図10】

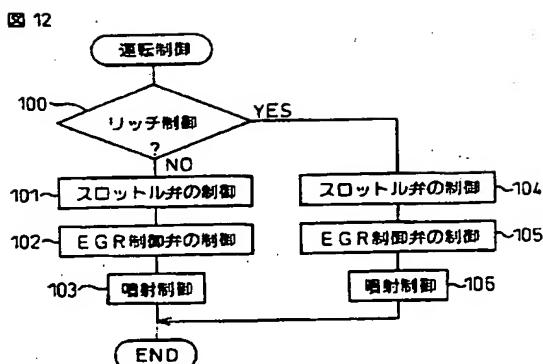
図10



【図11】



【図12】



フロントページの続き

(S1)Int.Cl.	識別記号
F 02 D 41/04	3 5 5
43/00	3 0 1
45/00	3 1 4
// B 01 D 46/42	

		テーマコード(参考)
F I		3 0 1 E 4 D 0 5 8
F 02 D 43/00		3 0 1 T
	45/00	3 1 4 Z
B 01 D 46/42		B
	53/36	1 0 3 C

103B

F ターム(参考) 3G084 AA01 AA03 BA05 BA08 BA19
BA20 BA24 DA10 DA27 EA11
EB01 EB04 EB22 FA10 FA33
FA38
3G090 AA02 AA03 BA01 CA01 DA01
DA09 DA13 DA18 DA20 EA05
EA06 EA07
3G301 HA02 HA06 HA11 HA13 JA15
JA24 JB09 LA03 LB11 MA01
MA11 MA18 NA06 NA07 NA08
NB12 NE01 NE06 NE13 NE14
NE15 PA01B PA01Z PA17B
PA17Z PB08B PB08Z PD11B
PD11Z PE01B PE01Z PE03B
PE03Z PE08B PE08Z PF03B
PF03Z
4D019 AA01 BC07 CA01 CB04 CB09
4D048 AA06 AA14 AB01 BA02Y
BA14X BA15Y BA30X BA31Y
BA32Y BA33Y BB02 BB12
BB14 BB16 BB17 BC01 CC27
CC53 CD05 DA01 DA02 DA03
DA06 DA20 EA04
4D058 JA32 JA37 MA44 MA51 SA08
TA06

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- BLACK BORDERS**
- IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- FADED TEXT OR DRAWING**
- BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- SKEWED/SLANTED IMAGES**
- COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- GRAY SCALE DOCUMENTS**
- LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.